PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

11-182262

06.07.1999

(43)Date of publication of application:

51)Int.CI.

F02B 77/13

B62D 25/08

G10K 11/16

21)Application number: 09-364549

(71)Applicant: KOMATSU LTD

22) Date of filing:

18.12.1997

(72)Inventor:

IMAMURA KAZUYA

NAKADA KUNIAKI

54) SOUND ABSORBING STRUCTURE FOR ENGINE ROOM, AND ITS SOUND ABSORBING BODY

(57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To uniformly absorb wide-band frequency sound with keeping ventilation resistance low by arranging a sound absorbing body having plural ventilation ducts with different lengths in an engine room, in an sound absorbing structure of the engine room in which the sound absorbing body is placed.

SOLUTION: Holes 11 communicating inside or outside are formed at adequate number of places in a side wall and an engine hood 1H in an engine room such as construction equipment, and a sound absorbing body 2A is fitted into each ventilation hole 11. Each sound absorbing body 2A has an appearance of side-viewing right-angled triangular prism, and plural mutually parallel linear holes (ventilation ducts) 21 are formed in a tilting surface (a) substantially orthogonally to this tilting surface (a). These ventilation ducts 21 are set so that pitches Pn between any adjacent ventilation ducts are same in the width direction of the sound absorbing body 2A and become smaller with larger depth L. The inner diameters & phiv;d(& phiv;d1-& phiv;d6) of each ventilation duct 21 is formed to become larger with larger depth L.

Copyright (C); 1998,2003 Japan Patent Office

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出廣公開番号

特開平11-182262

(43)公開日 平成11年(1999)7月6日

(51) Int.Cl. ⁶	識別記号	FI
F02B 77/13	l .	F 0 2 B 77/13 B
B62D 25/08	J	B 6 2 D 25/08 C
G10K 11/16	3	G 1 0 K 11/16 G
		В
		F
		審査請求 未請求 請求項の数5 FD (全 6
(21)出題番号	特顧平9-364549	(71) 出願人 000001236
	·	株式会社小松製作所
(22)出顧日	平成9年(1997)12月18日	東京都港区赤坂二丁目3番6号
		(72) 発明者 今村 一哉
		神奈川県平塚市万田1200 株式会社小
		作所建機研究所内
•		(72)発明者 中田 国昭
		神奈川県平塚市万田1200 株式会社小
1.7		作所建機研究所内
. 1 *		(74)代理人 弁理士 横爪 良彦
•		

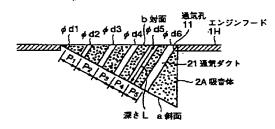
(54) 【発明の名称】 エンジンルームの吸音構造及びその吸音体

(57)【要約】

ジンルーム内に設けられてヒートバランスの改善に寄与するエンジンルームの吸音構造及びその吸音体の提供。 【解決手段】 エンジンルーム内に吸音体を配置したエンジンルームの吸音構造おいて、エンジンルーム(1) 内に異なる長さの通気ダクト(21)を複数有する吸音体(2A)を配置した。

【課題】 広帯域周波数音を均一的に吸音し、またエン

吸音体の側面断面図



【特許請求の範囲】

【請求項1】 エンジンルーム内に吸音体を配置したエ ンジンルームの吸音構造おいて、エンジンルーム1内に 異なる長さの通気ダクト21を複数有する吸音体2Aを 配置したことを特徴とするエンジンルームの吸音構造。

【請求項2】 エンジンルーム内に吸音体を配置したエ ンジンルームの吸音構造おいて、(a) エンジンルーム1 の内外を連通する通気孔11を壁面に有するエンジンル ーム1と、(b) エンジンルーム1内の風上方向に向けて 開口する風流入口と、風流入口からの風を導出する風流 出口とを有する通気ダクト21を異なる長さで複数有す る吸音体2Aとを有すると共に、(c) 通気孔11に通気 ダクト21の風流出口が一致するように吸音体2Aをエ ンジンルーム1の壁面に配置したことを特徴とするエン ジンルームの吸音構造。

【請求項3】 吸音体2Aを複数配置したことを特徴と する請求項1又は2記載のエンジンルームの吸音構造。 【請求項4】 吸音体2Aを、着脱自在又は開閉自在と されたエンジンフード1Hに配置したことを特徴とする 請求項1、2又は3記載のエンジンルームの吸音構造。 【請求項5】 音を吸音する吸音体において、異なる長 さの通気ダクト21複数有すると共に、通気ダクト21 の一方の開口側を音源側にして他方を被固設部材1に固 設可能とされたととを特徴とする吸音体。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、広帯域周波数音を 均一的に吸音し、またエンジンルーム内に設けられてヒ ートバランスの改善に寄与するエンジンルームの吸音構 造及びその吸音体に関する。

[0002]

【従来の技術】近時、市街でも建設機械(例えばパワー ショベルやホイールローダ、以下単に「例機」とする)。 が稼働する。例機は常時高出力を要請され、かつ大きな 負荷変動を受ける。このためガソリンエンジンとは異な り、低速回転でも高トルクが得られるディーゼルエンジ ンを搭載する。ところで常時高出力を要請されるため、 ヒートバランス上、ラジエータの熱交換能力を大きくす る必要がある。このためラジエータを大きくしたり、冷 却フアンの外径や回転数を大きくして冷却風量を増やし 40 ている。従って大きなファン騒音(いわゆる「風切り 音」)が生ずる。また高トルクであるため、吸排気音は 勿論のとと(尚、排気音はマフラで消音され外部へ放出 される)、エンジンブロック等を振動させて大きな騒音 を生ずる。またエンジン出力で回転する油圧ポンプや各 ギヤ等の補器騒音も大きい。また負荷変動が大きいとい うことは、エンジン回転数の変動も激しいということで ある。従って例機は単にファン騒音やエンジン騒音だけ でなく、補器騒音も広帯域周波数音となる。そこで例え

2を貼付することが知られる。

【0003】即ち基台3上にラジエータ4、吸込み式の 冷却ファン5及びエンジン6をこの順に配置し、これら を側壁18、後壁1R及びエンジンフード1Hで囲って ある。つまり基台3、側壁1S、後壁1R及びエンジン フード1Hによってエンジンルーム1が構成される。 尚、ラジエータ4の前面(図示左側)は外気に開放さ れ、また両側壁15は外気に連通する通気孔7を有す る。従ってエンジン6によって冷却フアン5が回転する と、外気が冷却風Xとしてラジエータ4の前面から吸入 され、ラジエータ4でエンジン発熱を吸熱し、その後、 冷却フアン5と、エンジン6の周囲とをこの順に経て通 気孔7から外気へ放出される。ところがこのとき、エン ジンルーム1内ではファン騒音、エンジン騒音及び補器 騒音が広帯域周波数で生じ、これらが通気孔7から冷却 風Xと共に外気へ放出される。そとでエンジンルーム1 の内壁面に、吸音体2を装着し、エンジンルーム1内で ファン音やエンジン音をできるだけ吸音している。

【0004】尚、吸音材としては、多孔質材、孔明き材 20 及び膜材が知られる。多孔質材はグラスウール、ポリウ レタンフォーム、フェルト、発泡樹脂等、孔明き材は孔 明き石膏ボード、孔明き石綿セメント等、膜材はビニル フィルム、レザー、カンバス、金属箔等である。その他 にレゾネータ等がある。そして多孔質材は中髙周波数音 に対し、孔明き材は低中周波数音に対し、膜材は中周波 数音に対して吸音率が高いことが知られる。そしてこれ ら吸音材の中から吸音体2が適宜選択される。エンジン ルーム1での吸音体7としては、ウレタンフォーム等の 多孔質材が多用される。

[0005]

30

【発明が解決しようとする課題】ところが上記従来技術 には次のような問題が有る。例機はヒートバランス上、 冷却フアン5の外径や回転数を大きくして冷却風量を増 やす。ところが冷却フアン5の外径や回転数が大きくな るほど、ファン騒音が大きくなる。また熱交換のための エンジン出力相当分も増大する。そこで同図8に示すよ ろに、ラジエータ4と冷却フアン5との外周間にファン シュラウド8aを延設したり、さらにファンシュラウド 8 a の開口部からエンジン6側に向けて開口面積が漸増 するベルマウス8b等を設け、これにより冷却風Xの通 風抵抗を小さくしている。これにより、冷却フアン5の 外径や回転数が大きくなることを抑制しつつ、熱交換の ためのエンジン出力相当分の増大も抑制している。とこ ろがとのように、努力しても、エンジンルーム1内での エンジン6の凹凸、また吸音体2の形状や配置によって は、冷却風Xが阻害され、エンジンルーム1全体での通 気抵抗が増大していることが散見される。そして局所に おいて渦流が生じ、渦流音すら生じているものも有る。 【0006】即ち本発明は、上記従来技術の問題点に鑑 ば図8に示すように、エンジンルーム1の内壁に吸音体 50 み、広帯域周波数音を均一的に吸音でき、またエンジン

ルーム内に設けられてヒートパランスの改善に寄与でき るエンジンルームの吸音構造及びその吸音体を提供する ととを目的とする。

[0007]

【課題を解決するための手段及び効果】上記目的を達成 するため、本発明に係るエンジンルームの吸音構造の第 1は、エンジンルーム内に吸音体を配置したエンジンル ームの吸音構造おいて、エンジンルーム1内に異なる長 さの通気ダクト21を複数有する吸音体2Aを配置した ことを特徴としている。

【0008】上記第1構成によれば、通気ダクト21の 長さが異なる。そして長さが長いほどさらに大径の通気 ダクト21を採用し、これにより通気ダクト21内での 通気抵抗が小さくなり、かつ通気ダクト21内での吸音 面積が増えて髙周波数音を吸音する。また通気ダクト2 1間を外れた吸音体部の部位での深さが増すようにな る。このため低周波数音も吸音できる。即ち広帯域周波 数音を均一的に吸音でき、かつ通気抵抗を小さくしたと とによるヒートバランスの改善が得られる。

【0009】第2に、エンジンルーム内に吸音体を配置 20 したエンジンルームの吸音構造おいて、(a) エンジンル ーム1の内外を連通する通気孔11を壁面に有するエン ジンルーム1と、(b) エンジンルーム1内の風上方向に 向けて開口する風流入口と、風流入口からの風を導出す る風流出口とを有する通気ダクト21を異なる長さで複 数有する吸音体2Aとを有すると共に、(c) 通気孔11 に通気ダクト21の風流出口が一致するように吸音体2 Aをエンジンルーム1の壁面に配置したことを特徴とし

【0010】上記第2構成によれば、通気ダクト21が 30 風上方向に向けて開口しているため、通気抵抗を小さく して通気ダクト21に風を導入できる。また吸音体2A の外表面での吸音に加え、通気ダクト21の内表面でも 吸音するようになる。このため吸音効果が高まる。そし てエンジンルーム1の遮音効果と重畳し、外部への騒音 を低減できる。

【0011】第3に、上記第1又は第2構成において、 吸音体2Aを複数配置したことを特徴としている。

【0012】上記第3構成によれば、エンジンの外観形 状は複雑な凹凸を有する。従って、その位置や形状に合 40 わせて吸音体2Aを複数設けることにより、より確実な 吸音効果及びヒートバランス改善効果が得られる。

【0013】第4に、上記第1、第2又は第3構成にお いて、吸音体2Aを、着脱自在又は開閉自在とされたエ ンジンフード1 Hに配置したことを特徴としている。

【0014】上記第4構成によれば、エンジンフード1 Hは着脱自在又は開閉自在とされているのが普通であ る。そしてとのエンジンフード1日に吸音体2日が配置 されている。従ってエンジンフード1Hを取り外した

にエンジン6から離脱する。従ってエンジン6及びその 周辺機器の保守点検は元より、吸音体2A自体の保守点 検も容易となる。

【0015】一方、吸音体は、異なる長さの通気ダクト 21複数有すると共に、通気ダクト21の一方の開口側 を音源側にして他方を被固設部材1に固設可能とされた ことを特徴としている。

【0016】上記第1~第4構成での吸音体はエンジン ルーム1での使用に限定されることなく、第1~第4構 10 成と同様の作用効果が得られる。従って第5 構成は、吸 音体2A自体で構成したものである。

[0017]

【発明の実施の形態及び実施例】図1~図7を参照し実 施例を説明する。尚、例機はパワーショベルであり、図 1の要素の殆どを図8の要素と同一とした。従って図8 と同一要素には同一符号を付し重複説明を省略する。

【0018】図1に示すように、エンジンルーム1はそ の側壁15及びエンジンフード1Hに内外で連通する孔 11(以下、「通気孔11」とする)を有し、この通気 孔11に吸音体2Aを嵌め込んである。詳しくは図2、 図3を参照し説明する。

【0019】吸音体2Aは直角三角柱の外観を有し、図 2はエンジンフード1Hに設けた吸音体2Aの側面断面 図、図3は図2の斜面視を示す。斜面aにはこの斜面a にほぼ直角方向に、かつ対面の一方b(図2の上辺b) に向けて互いに平行に穿った直線の孔21(以下、「通 気ダクト21」とする)を複数有する。本例では、通気 ダクト21の深さしが大きくなる方向に6列、同一深さ L方向に4列の計24個の通気ダクト21を有する。各 通気ダクト21間のビッチPnは、図2、図3に示すよ うに、同一深さし方向では同一ピッチP0とし、一方、 深さしが大きくなる方向では深さしが大きくなるほど、 小さくしてある (P1>P2>P3>P4>P5)。また各通気 ダクト21の内径φdnは、図2に示すように、同一深 さし方向では同一内径のdnとし、深さしが大きくなる 方向では深さしが大きくなるほど、大きくしてある(ゆ d1<φd2<φd3<φd4<φd5<φd6)。このような吸 音体2Aを、図1に示すように、その斜面 a を冷却フア ン5 側に向け、かつ対面 b をエンジンフード 1 H に沿っ てその通気孔11に嵌め込んだものである。

【0020】従ってエンジン6によって冷却フアン5が 回転すると、外気が冷却風Xとしてラジエータ4の前面 から吸入され、ラジエータ4でエンジン発熱を吸熱し、 その後、冷却フアン5と、エンジン6の周囲と、吸音体 2Aの各通気ダクト21と、エンジンルーム1の通気孔 11とをこの順に円滑に経て外気へ放出される。

【0021】上記実施例の作用効果を説明する。

【0022】(1)図4~図6を参照し説明する。即ち 孔明き鉄板A1 (図4 (a))、孔明き吸音体A2 (図 り、開くと、吸音体2Aがエンジンフード1Hと一体的 50 4(b))及び上記吸音体2A(図4(c))の夫々の 残響室法吸音率を図5に示し、また同図4に示すように 夫々に風Xを流したときの夫々の孔通過風量〔m³/m in〕を図6に示す。尚、孔明き鉄板A1は孔を明けた 場合のエンジンルーム1の側壁1S及びエンジンフード 1 Hに相当し、孔明き吸音体A 2 は前記従来の吸音体 2 での孔明き材である。また孔明き鉄板Alの孔及び孔明 き吸音体A2の孔と、吸音体2Aの通気ダクト21との 開口総面積は互いに同一としてある。即ち図5に示す通 り、吸音体2Aの吸音率の特性線clは、孔明き鉄板A 1の吸音率の特性線 a 1よりも数倍高く、かつ共に広帯 10 域周波数音に対して均一的に吸音している。尚、孔明き 吸音体A2の吸音率の特性線(図示せず)は、試験する までもなく、吸音体2Aの吸音率の特性線c1よりも高 い。ととろが孔明き吸音体A2は、第1に、前記の通り 低中周波数音に対する吸音率は高いが、高波数音に対す る吸音率が低い。第2 に、孔明き吸音体A 2 は、図6 に 示す通り、その孔通過風量 b 2 が吸音体 2 A の孔通過風 量c2の半分以下である。言い換えれば、吸音体2Aの・ 孔通過風量c2は、孔明き吸音体A2の孔通過風量b2 の2倍以上であり、孔明き吸音体A2よりも通気抵抗が 20 極めて小さいことが分かる。加えて、吸音体2Aの孔通 過風量c2は、孔明き鉄板A1の孔通過風量a2よりも 少ないとは言え、僅差である。つまり吸音体2Aは孔明 き鉄板A1と同等の通気抵抗となる。尚、図5の吸音率 の特性線cl、alは共に、残響室法での単体特性であ る。ところが、エンジンルーム1の壁面は、それ自体が 板共鳴による吸音効果(特性線alに相当)を奏する 外、外部から見て遮音板の機能を果たす。そして上記実 施例ではこのようなエンジンルーム1の壁面に吸音体2 Aを固着してある。従って上記実施例によれば、特性線 cl、alと、エンジンルームlの遮音効果とが重畳さ れ、この結果外部への騒音が低減される。勿論、上記し た通り、上記実施例によれば、広帯域周波数音を均一的 に吸音でき、かつ通気抵抗が少ないためにヒートバラン スが改善される。

【0023】(2)エンジンルーム1の側壁1S及びエ ンジンフード1 Hは(特にエンジンフード1 Hは)、着 脱自在又は開閉自在とされているのが普通である。即 ち、これらを取り外したり、開くと、吸音体2Aがこれ らと一体的にエンジン6から離脱する。従って冷却ファ ン5、エンジン6等の保守点検は元より、吸音体2A自 体の保守点検も容易となる。尚、上記実施例では、述べ なかったが、エンジンルーム1の後壁1Rやエンジン6 の下方の基台3内に設けた下部カバーの壁面に吸音体2 Aを設けてもよい。この場合も、下部カバーの着脱又は 開閉時において、上記保守点検の容易性効果を得ること ができる。

【0024】以下、他の実施例を項目列記する。

【0025】(1)上記第1実施例では、エンジンルー ム1の側壁1S及びエンジンフード1Hの通気孔11に 50 配置したが、冷却フアン5、ラジエータ4及びエンジン

吸音体2 A を嵌め込んだが、図7 (a)~(d)に示す ように、各通気ダクト21に相当する位置に、その数だ け、また通気ダクト21の孔径に応じた通気孔11を設 け、その部位に吸音体2Aを貼付しても構わない。

この ようにすると、吸音体2Aが外部に露出する部分が少な くなり、その分、耐天候性が向上する。またエンジンル

ーム1の壁剛性も髙く維持できる。

【0026】(2)上記第1実施例での吸音体2Aは直 角三角柱の外観としたが、これに限定されることはな い。例えば、図7(b)の三角形柱2B(第2実施 例)、図7(c)の四角柱2C(第3実施例)、図7 (d) の三日月柱2D (第4実施例、この場合、三日月 形自体がルーバとしての機能も果たし、通気抵抗を少な くする) 等でも構わない。要は、冷却風Xの流れに沿っ て、かつ風上方向に向けて開□する風流入□を有して冷 却風Xを導入しつつ、小通気抵抗でエンジンルーム1外 に冷却風Xを放出できる通気ダクト21を複数有する外 観形状であればよい。

【0027】(3)上記第1実施例では通気ダクト21 は互いに平行に設けたが、図7(c)、(d)のよう に、平行でなくともよく、また直線で無くともよい。要 は、通気抵抗を高めることなく、吸音できればよい。 【0028】(4)上記第1実施例では、通気ダクト2 1の深さしが大きくなるほど、通気ダクト21間のビッ チPnを小さくすると共に(P1>P2>P3>P4>P5)、 通気ダクト21の内径φdnを大きくした(φd1<φd 2<φd 3<φd 4<φd 5<φd 6)。 これは、多量の冷却風 Xを流すに、その通風抵抗を増やすことなく、かつ大径 通気ダクト21内での表面積を広くすることで得られる 高周波数音の吸音効果の向上を狙ったものである。-方、通気ダクト21の深さLの小さい部位では、通気ダ クト21の内径のdnを大きくしても、吸音されないま ま、外部に冷却風Xが放出される。このため、その部位 の通気ダクト21の内径φdnを小さくしている。とこ ろでこれは内径φdnを小さくした分だけ、吸音体2A の通気ダクト21以外の吸音部の厚みが増すことであ り、これにより得られる低周波数音の吸音効果の向上を 狙ったものである。従ってとのように狙いに基づき構成 するならば、上記「P1>P2>P3>P4>P5 及びφd1<φ 40 d2<φd3<φd4<φd5<φd6」 に限定される必要はな く、例えば「P1=P2,P3=P4,P5 及びφd1=φd2,φ d3=φd4,φd5=φd6」等としても構わない。要は、 ともかく吸音体2Aは異なる長さの通気ダクト21を複 数有することが基本となる。

【0029】(5)上記第1実施例の冷却フアン5は吸 込み式としたが、吐出し式でも構わない。尚との場合、 吐出し式ではファン騒音に対する吸音効果が少ない。

【0030】(6)上記第1実施例の例機は基台3上に ラジエータ4、冷却フアン5及びエンジン6をこの順に 6の順に配置しても上記作用効果を奏する。

【0031】(7)上記第1実施例の例機はディーゼル エンジンを搭載するパワーショベルとしたが、他の車両 でも構わない。勿論、ガソリンエンジンを搭載する車両 に適用しても構わない。また吸音体2Aは何処にでも適 用可能であるから、車両以外に用いても構わない。との 場合、通気ダクト21の一方の開口側は音源側とする。 また通気抵抗を考慮した箇所(例えば、ビルの通気口 等)には、上記実施例のように、通気ダクト21の風流 入口を風上方向に向け、風流出口を排出側に向けて配置 10 1 エンジンルーム する必要がある。

【図面の簡単な説明】

【図1】第1実施例なる吸音体を搭載するエンジンルー ムの断面図である。

【図2】第1実施例なる吸音体の側面断面図である。

【図3】第1実施例なる吸音体の斜面視図である。

【図4】吸音体の側面断面図であり、(a)は孔明き鉄 板、(b)は通常の孔明き吸音体、(c)は第1実施例 なる吸音体を示す。

【図5】図4の各吸音体の残響室法吸音率の特性グラフ*20

*である。

(5)

【図6】図4の各吸音体の孔通過風量の特性グラフであ

【図7】他の実施例なる吸音体の側面断面図であり、

- (a)は第1実施例の他装着例、(b)は第2実施例、
- (c)は第3実施例、(d)は第4実施例である。
- 【図8】従来の吸音体を搭載するエンジンルームの断面 図である。

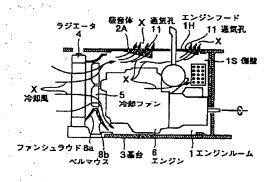
【符号の説明】

- - 18 側壁
 - 1R 後壁
 - 1 H エンジンフード
 - 2. 2A~2D 吸音体
 - 3 基台
 - 4 ラジエータ
 - 冷却ファン
 - 6 エンジン
 - 7,11 通気孔
 - 21 通気ダクト

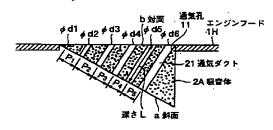
[図1]

[図2]

第1実施例を搭載するエンジンルームの断面図



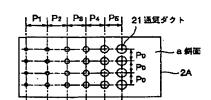
吸音体の側面筋直図



【図3】

【図4】

図2の斜面復図

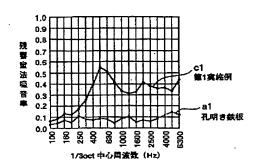


昭全体の保育研育家

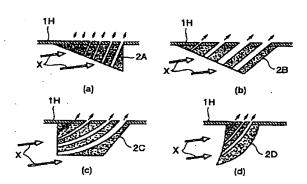


【図5】

図4の各収合体の残響吸音率の特性グラフ

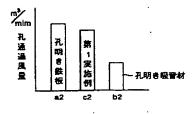


[図7]



【図6】

図4の各級合体の孔通過風量の特性グラフ



【図8】

従来の吸音体を搭載するエンジンルームの断面図

